

ドライエッチング方法、微細加工方法及びドライエッチング用マスク (DRY ETCHING METHOD, MICROFABRICATION PROCESS AND DRY ETCHING MASK)

発明の技術分野 (FIELD OF THE INVENTION)

本発明は、例えば、半導体素子や磁気素子等のマイクロデバイスを形成する際のドライエッチング方法、このドライエッチング方法を用いた微細加工方法及びドライエッチング用マスクに関する。

関連技術の説明 (DESCRIPTION OF THE RELATED ART)

微小半導体素子、磁気素子等のマイクロデバイスを製造する場合には、リソグラフィ技術及びエッチング技術を組み合わせて微細加工するプロセスが多用される。

リソグラフィ技術は、被加工層の表面に塗布したレジスト膜等の感光膜に微細パターンを作りエッチングマスクを形成する技術であり、エッチング技術は、このようにして得たエッチングマスクの微細パターンを被加工層に転写する技術である。

エッチング技術の1つとして、微細構造の形成に優れており、低圧の反応ガスのプラズマを利用する反応性イオンエッチング法が存在する。

例えばFe、Co、Ni等の遷移金属元素を主成分とする磁性材料の反応性エッチングを行う場合に反応ガスCF₄、CCl₄のプラズマを用いると、半導体材料の反応性エッチングを行う場合と同様にハロゲン化合物を形成する。しかしながら、遷移金属のハロゲン化合物は、その結合エネルギーが半導体元素のハロゲン化合物よりもはるかに高いため、蒸発しにくいのみならずスパッタリング反応を受け難いから、エッチング反応が進み難い。

このような問題を解消する新しい反応系として、一酸化炭素ガスのプラズマを使う方法が研究され、さらに、その系を改良した含窒素化合物ガスを添加した一酸化炭素ガスを反応ガスとして用いるドライエッチング方法が提案されている(特開平8-253881号公報、中谷功、「磁性体薄膜の微細加工」、日本応用磁気学会誌 Vol. 22, N. 11, 1998, 第1383頁~第1389頁)。

この公知文献には、バーマロイ薄膜上に寸法が0.6 μm程度の图形を加工するべくアンモニア(NH₃)ガスを添加した一酸化炭素(CO)ガスを反応ガスとして反応性イオンエッチングを行い、比較のために、シリコン(100)単結晶及びアルミニウム珪酸ガラスに対しても同様な反応性エッチングを行った結果が記載されている。その記載によれば、バーマロイのエッチングレートに対するシリコン(100)単結晶のエッチングレートの比は4であり、バーマロイのエッチングレートに対するアルミニウム珪酸ガラスのエッチングレートの比は9である。

しかしながら、エッチング形状のさらなる微細化が進む最近のプロセスにおいて、マスクと被加工層とがこの程度のエッチングレート比しか有していない場合には、マスクの微細图形を良好な形状を保ちつつ被加工層に転写することが難しい。その理由は、被加工層の所望の部分が全てエッチングされる前に、マスク自体がエッチングされてその形状が変化してしまうため、及びサイドエッチング等の影響によりマスクエッジからの被加工層のエッチングが進んでしまうためである。特に、0.1 μm以下のトレンチ幅やライン幅を有する图形では、その傾向が強く、微細图形を被加工層に良好に転写することが非常に困

難となっている。

発明の要約 (SUMMARY OF THE INVENTION)

従って本発明の目的は、良好な形状の微細加工を行うことができるドライエッティング方法、微細加工方法及びドライエッティング用マスクを提供することにある。

本発明によれば、含窒素化合物ガスを添加した一酸化炭素ガスを反応ガスとし、タンタル又は窒化タンタルによるマスクを使用してエッティングを行うドライエッティング方法が提供される。

本発明によれば、さらに、被エッティング層上にタンタル又は窒化タンタルによるマスクを形成し、含窒素化合物ガスを添加した一酸化炭素ガスを反応ガスとして使用してエッティングを行う微細加工方法が提供される。

含窒素化合物ガスを添加した一酸化炭素ガスを反応ガスとしてドライエッティングを行う場合に、マスク材料としてエッティングレートの小さいタンタル又は窒化タンタルを用いることにより、マスクと被エッティング層とのエッティング選択比を大きくすることが可能となり、マスク自体がエッティングされてその形状が変化してしまうこと、及びサイドエッティング等の影響によりマスクエッジからのエッティングが進んでしまうことがなくなるので、良好な形状の微細图形転写を行うことができる。

マスクが、被エッティング層上にレジストパターンを形成した後、タンタル又は窒化タンタルをターゲットとするスパッタリングを行って形成されることも好ましい。

マスクが、被エッティング層上にレジストパターンを形成した後、少なくとも窒素ガスを含む反応性のガスの存在下で、タンタルをターゲットとする反応性スパッタリングを行つて形成されることが好ましい。

この反応性スパッタリングにおける反応性のガスが、アルゴンガスと窒素ガスとからなることが好ましい。

本発明によれば、さらにまた、含窒素化合物ガスを添加した一酸化炭素ガスを反応ガスとするドライエッティングで使用されるマスクであって、タンタル又は窒化タンタルによって形成されたドライエッティング用マスクが提供される。

本発明の他の目的及び効果は、添付図面で説明される本発明の好ましい実施態様に関する以下の記載から明らかとなるであろう。

図面の簡単な説明 (BRIEF DESCRIPTION OF THE DRAWINGS)

図1a-1fは、本発明の一実施形態における微細加工プロセスの一部を概略的に示す断面図である；

図2は、図1a-1fの実施形態で用いる反応性イオンエッティング装置の構成例を概略的に示す図である；

図3a及び3bは、マスクにチタンを用いてコバルトプラチナ合金を反応性ドライエッティングすることにより実際に形成したアイランドの形状のSEM像を表す写真である；そして

図4a及び4bは、マスクにタンタルを用いて、コバルトプラチナ合金を反応性ドライエッティングすることにより実際に形成したアイランドの形状のSEM像を表す写真である。

好ましい実施形態の説明 (DESCRIPTION OF THE PREFERRED EMBODIMENTS)

図 1 a - 1 f は本発明の一実施形態における微細加工プロセスの一部を概略的に示している。

まず、図 1 a に示すように、基板 1 0 上に形成された下地層 1 1 上に微細加工すべき層である被エッチング層 1 2 を成膜する。

より具体的には、例えば、3 インチシリコンウエハからなる基板 1 0 上に、下地層 1 1 としてチタン (T i) を以下の条件で成膜し、その上に被エッチング層 1 2 としてコバルトプラチナ合金 (C o P t, C o : 7 5 a t %, P t : 2 5 a t %) を以下の条件で成膜する。

下地層の成膜条件

ターゲット	:	9 9 . 9 9 5 % (純度) チタン
バックグラウンド圧力	:	$9 \times 1 0^{-6}$ Pa
流入ガス	:	アルゴン
ガス流量	:	3 0 s c c m
全ガス圧	:	0. 1 5 P a (成膜中)
投入電力	:	D C 5 0 0 W
基板温度	:	室温 (冷水による冷却のみで、温度制御なし)

被エッチング層の成膜条件

ターゲット	:	9 9 . 9 9 5 % (純度) コバルトプラチナ
バックグラウンド圧力	:	$9 \times 1 0^{-6}$ Pa
流入ガス	:	アルゴン
ガス流量	:	1 0 0 s c c m
全ガス圧	:	2. 0 P a (成膜中)
投入電力	:	R F 5 0 0 W
基板温度	:	室温 (冷水による冷却のみで、温度制御なし)

次いで、図 1 b に示すように、リソグラフィ技術を用いて被エッチング層 1 2 上に微小图形にパターニングされたレジスト層 1 3 を形成する。

より具体的には、例えば、スピンドルコート法によりポジ型レジスト (例えば Z E P 5 2 0 、厚さ 2 0 0 n m) を塗布し、電子ビーム露光装置を用いて微細图形パターンを露光し、例えば日本ゼオン社の Z E D - N 5 0 を用いて現像 (例えば室温で 5 分) することによってパターニングされたレジスト層 1 3 を得る。

次いで、図 1 c に示すように、この微小图形にパターニングされたレジスト層 1 3 上から、タンタル (T a) によるマスク層 1 4 を成膜する。

より具体的には、本実施形態においては、アルゴンガスを用いたスパッタリング法によりタンタル膜を以下の条件で成膜する。

マスク層の成膜条件

ターゲット	:	9 9 . 9 9 5 % (純度) タンタル
バックグラウンド圧力	:	$9 \times 1 0^{-6}$ Pa
流入ガス	:	アルゴン

全ガス流量 : 30 sccm
全ガス圧 : 0.15 Pa (成膜中)
投入電力 : DC 500 W
ターゲット・基板間距離 : 300 mm
基板回転 : なし
基板温度 : 室温 (冷水による冷却のみで、温度制御なし)
次いで、図1dに示すように、レジスト層13をリフトオフ法により除去することにより、パターニングされたマスク14'が得られる。

より具体的には、超音波洗浄機を用いてテトラヒドロフラン等の溶剤中にウエハを浸すことによりリフトオフする。

次いで、マスク14'を介して、アンモニア及び一酸化炭素の混合ガスを反応ガスとした反応性ドライエッティングを行うことにより、図1eに示すように、パターニングされた被エッティング層12'を得る。

図2は、本実施形態で用いる反応性イオンエッティング装置の構成例を概略的に示している。

同図において、20は被加工物であるウエハ、21はウエハ20を保持するESCステージ電極、22はプラズマ発生用高周波(13.56 MHz)電源、23は電磁コイル、24はバイアス用高周波(1.6 MHz)電源、25は石英ペルジヤ、26は拡散チャンバをそれぞれ示している。

この反応性エッティング装置によるエッティング条件は下記の通りである。

反応性ドライエッティング条件

流入ガス : 一酸化炭素及びアンモニア
一酸化炭素ガス流量 : 50 sccm
アンモニアガス流量 : 150 sccm
全ガス圧 : 6.0 Pa
ソース電力 : 3 kW
バイアス電力 : 1.2 kW

次いで、図1fに示すように、マスク14'を剥離することによって、所望の微小图形にパターニングされた被エッティング層12'が得られる。

本実施形態では、マスク14'を構成する材料として、タンタル(Ta)を用いている。このタンタルは、被エッティング層12の構成材料であるコバルトプラチナ合金(CoPt)に対するエッティングレートの比(エッティング選択比)が非常に大きく、その結果、良好な形状の微細图形転写を行うことができる。

実際に、種々の材料に対して、アンモニアガスを添加した一酸化炭素ガスを反応ガスとするドライエッティングにおけるエッティングレートを測定した。即ち、3インチウエハ上に二酸化珪素(SiO₂)、チタン(Ti)、タンタル(Ta)及びコバルトプラチナ合金(CoPt)を前述した成膜条件と同様の条件で成膜したサンプルを作成し、前述した条件で反応性ドライエッティングを行ってエッティングレートを測定した。その結果及びエッティングレートの比(エッティング選択比)が表1に示されている。

表1

材料	エッチングレート (nm/min)	CoPtに対するエッチング選択比
SiO ₂	12.5	3.6
Ti	3.6	12.4
Ta	1.7	26.3
CoPt	44.6	-

このように、チタン(Ti)のエッチング選択比が12.4であるのに対して、タンタル(Ta)のエッチング選択比は26.3である。従って、アンモニアガスを添加した一酸化炭素ガスを反応ガスとする反応性ドライエッチングにおいてタンタルをマスクとして用いれば、マスク自体がエッチングされてその形状が変化してしまうこと、及びサイドエッチング等の影響によりマスクエッジからのエッチングが進んでしまうことがなくなり、良好な形状の微細图形転写を行うことができる。

図3a及び3bはマスクに従来のごとくチタン(Ti)を用いてコバルトプラチナ合金を上述のような条件で反応性ドライエッチングすることにより実際に形成したアイランド形状の走査電子顕微鏡(SEM)像を表す写真であり、図4a及び4bはマスクに本実施形態のごとくタンタル(Ta)を用いてコバルトプラチナ合金を上述のような条件で反応性ドライエッチングすることにより実際に形成したアイランド形状のSEM像を表す写真である。ただし、図3a及び4aはエッチング後でマスク剥離前、図3b及び4bはマスク剥離後の形状をそれぞれ示している。

図3a及び3bに示すように、チタンをマスクとして用いた場合、エッチング後には実際にマスクが十分に残存しておらず、また、サイドエッチングが進んでいるため、最終的に得られるコバルトプラチナ合金の各アイランドは円錐形状となっている。これに対して、図4a及び4bに示すように、タンタルをマスクとして用いた場合、エッチング後にもマスクの特に下部が十分に残存しており、最終的に得られるコバルトプラチナ合金の各アイランドは良好な形状を保っている。

以上述べた実施形態においては、マスクとしてタンタルを用いているが、本発明の変更態様においては、タンタルの代わりに窒化タンタルを用いる。

即ち、図1cにおいて、この微小图形にパターニングされたレジスト層13上から、窒化タンタル(TaN)によるマスク層14を成膜する。

より具体的には、窒素及びアルゴンの混合ガスプラズマを用いた反応性スパッタリング法(成膜中に窒化)により窒化タンタル膜を以下の条件で成膜する。

マスク層の成膜条件

ターゲット	:	99.995% (純度) タンタル
パックグラウンド圧力	:	9 × 10 ⁻⁶ Pa
流入ガス	:	アルゴン及び窒素
全ガス流量	:	30 sccm
全ガス圧	:	0.15 Pa (成膜中)
窒素ガス流量の割合	:	0 ~ 60%

投入電力 : D C 5 0 0 W

ターゲット・基板間距離 : 3 0 0 mm

基板回転 : なし

基板温度 : 室温 (冷水による冷却のみで、温度制御なし)

この変更態様における以降の工程は、前述した実施形態の場合と同様である。なお、窒化タンタルを成膜する際に、反応性スパッタリング法を用いず、窒化タンタルをターゲットとする一般的なスパッタリングを用いて成膜してもよいことは明らかである。

窒化タンタル (T a N) は、被エッチング層 1 2 の構成材料であるコバルトプラチナ合金 (C o P t) に対するエッチングレートの比 (エッチング選択比) が非常に大きい。従って、この窒化タンタルを用いてマスク 1 4⁷ を構成することにより、良好な形状の微細图形転写を行うことができる。

なお、ドライエッチング時の反応ガスとして一酸化炭素ガスに添加する含窒素化合物ガスには、前述したアンモニア (N H₃) ガスの他に含窒素アミン類ガスがある。

また、上述した実施形態においては、磁性体材料上に 0. 1 μ m 以下の多数のアイランドを形成する例を用いて説明されているが、本発明は磁性体材料のそれ以外の微細加工、さらに、例えば半導体材料等の磁性体材料以外の材料の微細加工にも当然に適用可能である。

以上述べた実施形態は全て本発明を例示的に示すものであって限定的に示すものではなく、本発明は他の種々の変形態様及び変更態様で実施することができる。従って本発明の範囲は特許請求の範囲及びその均等範囲によってのみ規定されるものである。